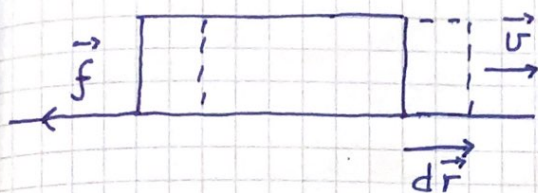


Friksjonsarbeid [OS1 7.1 ; YF 7.3 ; LL 4.5]

(19)



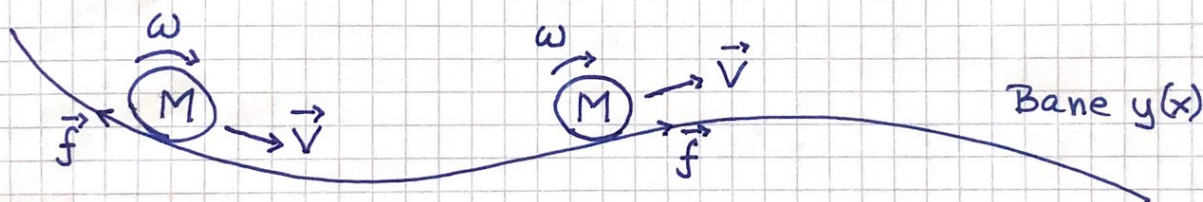
Kinetisk friksjon gir
 $dW_f = \vec{f} \cdot d\vec{r} < 0$
da \vec{f} og $d\vec{r}$ har motsatt
retning

Mekanisk energi omdannes til varme, lydenergi osv.

Kinetisk \vec{f} er ikke konservativ da $\oint \vec{f} \cdot d\vec{r} < 0$

Men statisk friksjon gir ikke tap av mekanisk energi
da relativ forflytning $d\vec{r} = 0$

Labprosjektet: Ren rulling av kompakt kule



Statisk friksjon \vec{f} når kula ikke glir

⇒ Mekanisk energi er bevart

Pot. energi: $U = Mgy$

Kin. translasjonsenergi: $K_{trans} = \frac{1}{2} MV^2$

Kula roterer om sitt massesenter med
vinkelhastighet ω og har kinetisk
rotasjonsenergi K_{rot} i tillegg til K_{trans}

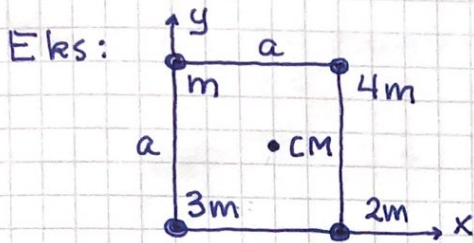
Stive legemer og enkel rotasjonsmekanikk

(20)

Massesenter [OS1 9.6 ; YF 8.5 ; LL 5.6, 5.8, 6.1]

For N punktmasser m_1, m_2, \dots, m_N i pos. $\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N$:

$$\vec{R}_{CM} = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^N m_i \vec{r}_i \quad ; \quad M = \sum_i m_i = \text{total masse}$$



$$M = 10m$$

$$X_{CM} = (2ma + 4ma) / 10m = 0.6a$$

$$Y_{CM} = (ma + 4ma) / 10m = 0.5a$$

$$\vec{R}_{CM} = X_{CM} \hat{x} + Y_{CM} \hat{y}$$

For kontinuerlig massefordeling:

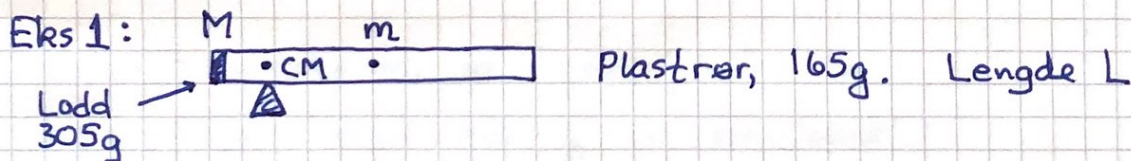
$$\vec{r}_i m_i \rightarrow \vec{r} dm \quad ; \quad \sum_i \rightarrow \int$$

$$\Rightarrow \vec{R}_{CM} = \frac{1}{M} \int \vec{r} dm \quad ; \quad M = \int dm \quad ; \quad dm = \text{masselement}$$

$$dm = \begin{cases} \lambda dl \\ \sigma dA \\ \rho dV \end{cases} \quad \begin{array}{l} \lambda, \sigma, \rho = \text{masse pr lengde-, flate-, volumenhet} \\ dl, dA, dV = \text{lengde-, flate-, volumelement} \end{array}$$

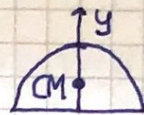
Med uniform massefordeling (dvs konstant massetetthet):

$$dm = \frac{M}{L} dl \quad (1D) \quad ; \quad dm = \frac{M}{A} dA \quad (2D) \quad ; \quad dm = \frac{M}{V} dV \quad (3D)$$



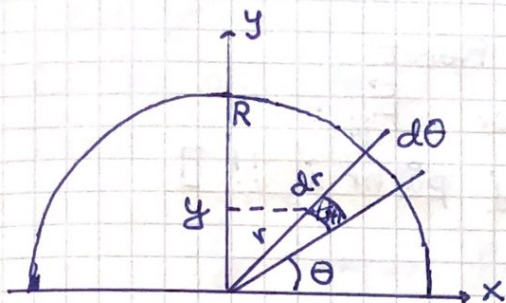
$$X_{CM} = \frac{1}{m+M} \left\{ M \cdot 0 + m \cdot \frac{L}{2} \right\} = \frac{m \cdot L}{2(m+M)} = \underline{\underline{0.18L}}$$

Eks 2: Halv sirkulær plate



Masse M
 Radius R
 $Y_{CM} = ?$

(21)



$$dA = r d\theta \cdot dr ; A = \frac{1}{2} \pi R^2$$

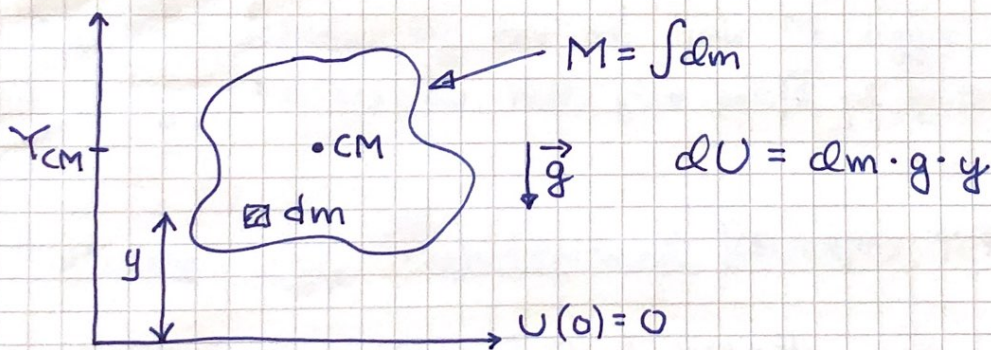
$$y = r \sin \theta$$

$$Y_{CM} = \frac{1}{M} \int y dm = \frac{1}{A} \int y dA$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow Y_{CM} &= \frac{2}{\pi R^2} \int_0^R \int_0^\pi r \sin \theta \cdot r d\theta \cdot dr = \frac{2}{\pi R^2} \int_0^R r^2 dr \cdot \int_0^\pi \sin \theta d\theta \\ &= \frac{2}{\pi R^2} \cdot \frac{1}{3} R^3 \cdot 2 = \underline{\underline{\frac{4R}{3\pi} \approx 0.42R}} \end{aligned}$$

[Beregn selv: Halv ring: $Y_{CM} = \frac{2R}{\pi}$; Halv kompakt kule: $Y_{CM} = \frac{3R}{8}$]

Eks 3: Potensiell energi i tyngdefeltet. Tyngdepunkt.



$$U = \int dU = \int g y dm = g M Y_{CM}$$

(dvs massesenter og tyngdepunkt er på samme sted når g er konstant)

Tyngdepunktbevegelsen [OS19.6; YF 8.5; LL 5.8] (22)

Anta system med N punktmasser $\{m_i\}$ i posisjoner $\{\vec{r}_i\}$.

$$N2 \text{ for } m_i: m_i \ddot{\vec{r}}_i = \vec{F}_{i,ytre} + \sum_{j \neq i} \vec{F}_{ji}$$

Her er $\vec{F}_{i,ytre}$ = netto ytre kraft på m_i

\vec{F}_{ji} = kraft fra m_j på m_i

Legg sammen N2 for alle m_i i systemet.

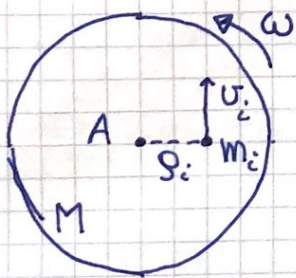
$$VS: \sum_i m_i \ddot{\vec{r}}_i = \frac{d^2}{dt^2} \sum_i m_i \vec{r}_i = \frac{d^2}{dt^2} M \vec{R}_{CM} = M \ddot{\vec{R}}_{CM}$$

$$\#5: \underbrace{\sum_i \vec{F}_{i,ytre}}_{= \vec{F}_{ytre} = \text{netto ytre kraft p\aa systemet}} + \underbrace{\sum_i \sum_{j \neq i} \vec{F}_{ji}}_{= 0 \text{ pga N3}} = \vec{F}_{ytre}$$

$$\Rightarrow \boxed{M \ddot{\vec{R}}_{CM} = \vec{F}_{ytre}} \quad N2 \text{ for CM (tyngdepunktet)}$$

Dvs: CM beveger seg som om hele M ligger i CM og påvirkes av netto ytre kraft på systemet!

Rotasjonsenergi. Trehetsmoment [OS1 10.4, 10.5; YF 9.4-9.6; LL 6.2-6.4]



$M = \sum_i m_i$ = legemets masse

A = rotasjonsaksen (\perp papirplanet)

r_i = avstand fra A til m_i

$v_i = r_i \omega$ = farten til m_i

ω = legemets vinkelfart

Legemets rotasjonsenergi:

$$K_{rot} = \sum_i K_i = \frac{1}{2} \left\{ \sum_i m_i r_i^2 \right\} \omega^2 = \frac{1}{2} I \omega^2$$

Legemets trehetsmoment mhp aksen A :

$$I = \sum_i m_i r_i^2; \text{ Med kontinuerlig massefordeling: } I = \int r^2 dm$$

Et stivt legeme kan generelt ha translasjon av CM med fart \vec{V} kombinert med rotasjon om en akse gjennom CM med vinkelfart $\vec{\omega}$ (der vektoren $\vec{\omega}$ peker langs rotasjonsaksen). Total kinetisk energi er:

(23)

$$K = K_{\text{trans}} + K_{\text{rot}} = \frac{1}{2} M V^2 + \frac{1}{2} I_0 \omega^2 \quad [\text{Bevist i notat p\u00e5 hjemmesiden}]$$

M = total masse; I_0 = treghetsmoment mhp aksen gjennom CM

Rullbare legemer:

1) Ring og hul sylinder

$$M \quad \text{O} \quad R \quad I_0 = \int \rho^2 dm = R^2 \int dm = \underline{MR^2}$$

2) Kompakt skive og sylinder



Del opp i tynne ringer med radius ρ , tykkelse $d\rho$, areal $dA = 2\pi\rho d\rho$ og dermed $dI_0 = \rho^2 dm = \rho^2 \frac{M}{A} dA = \rho^2 \cdot \frac{M}{\pi R^2} \cdot 2\pi\rho d\rho$
Skivas totale treghetsmoment blir da

$$I_0 = \int dI_0 = \frac{2M}{R^2} \int_0^R \rho^3 d\rho = \underline{\frac{1}{2} MR^2}$$

3) T\u00f8nt kuleskall: $I_0 = \frac{2}{3} MR^2$
4) Kompakt kule: $I_0 = \frac{2}{5} MR^2$ } Se \u00f8ving m/LF.

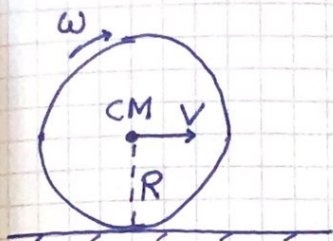
Ser at alle fire er p\u00e5 formen $I_0 = c \cdot MR^2$

Legeme	Ring	Kuleskall	Skive	Kule
c	1	2/3	1/2	2/5

Lab

Ren rulling [OS1 11.1; YF 10.3; LL 6.7, 6.8]

(24)

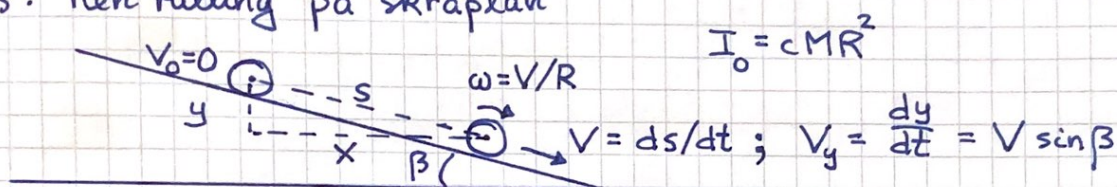


Før 1 hel omdreining: $\omega = \frac{2\pi}{T}$ og $V = \frac{2\pi R}{T}$

$$\Rightarrow \boxed{V = \omega R} \quad \text{Rullebetingelsen}$$

$$\Rightarrow K = \frac{1}{2}MV^2 + \frac{1}{2}I_0\omega^2 = \frac{1}{2}MV^2 + \frac{1}{2}cMR^2\left(\frac{V}{R}\right)^2 = \underline{(1+c) \cdot \frac{1}{2}MV^2}$$

Eks: Ren rulling på skråplan



Bestem V , A , f samt max vinkel β_{\max} som gir ren rulling.

Løsn: Ren rulling \Rightarrow Statisk friksjon \Rightarrow Mek. energi er bevart

$$\Rightarrow Mgy = \frac{1+c}{2}MV^2 \Rightarrow \underline{V(y) = \sqrt{\frac{2gy}{1+c}}} \quad [\Rightarrow \text{Kula er raskest}]$$

$$A = \frac{dV}{dt} = \frac{dV}{dy} \cdot \frac{dy}{dt} = \frac{\sqrt{2g}}{\sqrt{1+c}} \cdot \frac{1}{2\sqrt{y}} \cdot \sqrt{\frac{2gy}{1+c}} \sin \beta = \underline{\frac{g \sin \beta}{1+c}}$$

$$N2: Mg \sin \beta - f = MA \Rightarrow \underline{f = \frac{c}{1+c} Mg \sin \beta}$$

Fra før: $f \leq \mu_s \cdot N$ (max statisk friksjon er $\mu_s \cdot N$)

$$\Rightarrow \frac{c}{1+c} Mg \sin \beta \leq \mu_s Mg \cos \beta \Rightarrow \underline{\tan \beta \leq \mu_s \cdot \frac{1+c}{c}}$$

Hvis kule: $c = \frac{2}{5} \Rightarrow \beta_{\max} = \arctan(7\mu_s/2)$

Med f.eks. $\mu_s = 0.5$ blir $\beta_{\max} \approx 60^\circ$